# 微細結晶粒 A1-Mg 固溶体における荷重急変後の押込みクリープ挙動

Indentation creep behavior after sudden load changes in fine-grained Al-Mg solid solutions

日本大学(院)〇山梨 直紀

日本大学 高木 秀有 藤原 雅美

Naoki Yamanashi, Graduate student, Department of Mechanical Engineering, Nihon University Hidenari Takagi and Masami Fujiwara, Division of Applied Physics, Nihon University

## 1. 緒 言

近年,結晶粒径が数十〜数百 nm 程度の微細結晶粒材では, 0.47m 以下でも時間依存の塑性変形(クリープ)が生じることが 報告されている.しかし,微視組織が熱的に不安定であることやバ ルク材を多数作製することが困難であるため,クリープ挙動やその 発現メカニズムに関する調査は進んでいない.

本報告では、僅かな体積の試料からクリープ特性を評価できる計 装化押込み試験法を用いて、微細結晶粒 Al-Mg 固溶体に対して 0.47m 程度の押込み荷重急変試験を実施する.荷重負荷時の押込 みクリープの発現と荷重急減後の押込み変位挙動を調査する.

### 2. 実験方法

Ar ガス雰囲気中で 773K, 24h の均質化処理が施された Al-1.0mol%Mg 合金の供試材(平均結晶粒径  $d = 800 \,\mu$ m)から,直 径 10mm,厚さ 0.80mmの円柱状ディスク試料が作製された.こ のディスク試料に HPT 加工(圧力:5GPa,回転速度:1rpm,回転 回数:5回)が施された.加工後,エメリー研磨によって,試料表 面が平滑にされた.焼鈍は,Ar ガス雰囲気中,373,393,423K において 24h 保持で行われた.試料の平均結晶粒径は,透過電子 顕微鏡を用いて測定され,それぞれ $d = 0.32,0.53,1.0 \,\mu$ mで ある.力学試験直前に電解研磨によって試料表面層が除去された.

押込み荷重急変試験は、マイクロインデンター(アルバック理 工製)を用いて、Ar ガス雰囲気中で実施された. 試験温度は T = 298, 363, 373, 383 K である. なお、押込み荷重F は 0.1s 以内に指定値に変化する.

#### 3. 実験結果

Fig. 1 は、粗大結晶粒材( $d = 800 \mu m$ )と微細結晶粒材 ( $d = 0.53 \mu m$ )に対して圧子が試料表面に押し込まれた変位 uの時間変化を示している.試験温度はT = 298,373Kであり、 押込み荷重は $F_1 = 1.96$ Nから $F_2 = 0.098$ Nに急減されている. 圧子に荷重 $F_1$ が付与された直後、測定系の弾性変形と試料の弾塑 性変形が生じるため、押込み変位が急激に増加する.このときの瞬 間変位量は、結晶粒径が微細かつ温度が低いほど小さい.  $d = 800 \mu m$ の結果において、どちらの試験温度でも、瞬間変位が 生じた以降の変位増加はみられない.これは、圧子下において押込 みクリープが発現していないことを意味する. $d = 0.53 \mu m$ の結 果において、T = 298Kの場合、上述と同様に押込み変位の増加 はみられない.一方、T = 373Kでは、押込み時間の経過とともに 変位増加が認められ、t = 800s後には2.5 $\mu m$ だけ増加する.これ は、圧子下において押込みクリープが発現することを示している. 次に、t = 800sにおいて、荷重を $F_1$ から $F_2$ に急減したデータに





着目する. **Fig.2**は, Fig.1の荷重急減部を拡大したものであり,急 減直前の各々の押込み変位 $u_1$ を点 A として一致させて表示して いる. 荷重が急減されると,押込み変位は 0.1s 以内で点 A から点 B へと減少する. このとき検出された  $\Delta u_1 = 1.4 \mu m$ は, どの場合 も等しい. 同様な試験を異なる急減量で実施した結果,  $\Delta u_1$  と急 減量は比例関係にあることが確認された. これらの結果は, 急減直 後に生じた  $\Delta u_1$ が測定系と試料の弾性回復によって生じたことを 示唆している.  $d = 0.53 \mu m$ , T = 373 K において,  $\Delta u_1$ が生じ た後,押込み変位は点 B から点 C まで徐々に減少し,  $\Delta u_2 = 0.40 \mu m$ を検出する. その後,変位変化は認められない. 一 方,  $d = 800 \mu m (298,373 K)$ ,  $d = 0.53 \mu m (298 K)$ の場合,  $\Delta u_2$ はほとんど検出されない. 以上の結果は、微細結晶粒材において押 込みクリープが生じる場合、弾性回復( $\Delta u_1$ )後に変位減少( $\Delta u_2$ ) が検出されることを示している.



**Fig.3**は、 $d = 0.32, 0.53, 1.0 \, \mu m$ 、T = 373 Kにおける押込 み変位の時間変化を示している.図から明らかなように、負荷直後 に生じる瞬間変位量は、結晶粒径が微細なほど小さい.その後、圧 子下で押込みクリープが生じるため、押込み変位は徐々に増加する. このときの押込みクリープ速度 $\dot{\epsilon}$  (= $\dot{u}/u$ , $\dot{u}$ :押込み速度)は、 結晶粒径が微細なほど大きい.荷重急減は、各々の試料に対して異 なる押込み時間で実施された.これは、急減直前の押込み変位 $u_1$ を一致させることで圧子による押込み圧力p ( $\propto F/u^2$ )を等し くするためである.図において、急減直前の $u_1$ は約15 $\mu m$ であり、 どの場合も $p_1 \cong 450 M Pa$ となる.ただし、急減直前の $\dot{\epsilon}$ は異なる. **Fig.4**は、 $\Delta u_2$ と結晶粒径dの関係を示している.図に示されるよ うに、結晶粒径が微細なほど $\Delta u_2$ は大きい.挿入図において、  $d = 0.32 \, \mu m$ の場合、押込み変位は徐々に減少し、 $\Delta u_2 = 0.51 \, \mu m$ が検出される.他の結晶粒径においても同様な傾向を示している.

**Fig. 5**は、 $d = 0.53 \mu m$ 、T = 363,373,383 Kにおける押込み 変位の時間変化を示している.負荷直後の瞬間変位量は、どの場合 もほぼ等しい.他方、 $\dot{\epsilon}$ は試験温度が高いほど大きい.これは、温 度が高いほど圧子下においてクリープが顕著に生じることを示し ている.  $u_1 \cong 15 \mu m (p_1 \cong 450 M Pa)$ で荷重急減は行われた.**Fig. 6** は、 $\Delta u_2$ と試験温度*T*の関係を示している.図に示されるように、  $\Delta u_2$ は*T*とともに直線的に増加する.挿入図において、急減後の 変位変化は Fig. 4 と同様な傾向を示している.



Fig.3 と Fig.5 から,結晶粒径 d が微細,または試験温度 T が高 いほど,急減直前の  $\dot{\epsilon}$  は大きいことがわかる.このとき, $\Delta u_2$  も 大きくなる.この  $\Delta u_2$  の大きさは d やT によって決定されるのか,  $\dot{\epsilon}$  によって決められるのかは,現時点では不明である.

#### 4. 結 言

- (1) *d* = 0.32,0.53,1.0µm , *T* = 363,373,383K において, 押込みクリープが発現する.これは, *d* が小さい,または*T* が高いほど顕著になる.一方, *d* = 0.53µm , *T* = 298K の 場合,押込みクリープは発現しない.
- (2) 押込みクリープが発現する場合、荷重急減直後に生じる測定 系と試料の弾性回復後、変位減少(Δu2)が検出された.一 方、押込みクリープが発現しない場合、Δu2はほとんど検出 されない.
- (3) *d* が小さい,または*T* が高いほど急減直前の*έ* は大きい.このとき、Δ*u*<sub>2</sub> も大きくなる.

謝 辞

本研究で用いた微細結晶粒材は、九州大学の堀田善治教授のご指 導のもと、当該研究室所有の HPT 加工機を用いて作製された.こ こに記して謝意を表す.